

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 2001-353548

(43)Date of publication of application : 25.12.2001

(51)Int.Cl.

B21J 5/00

B21D 22/02

B21J 13/02

C21D 1/02

(21)Application number : 2001-109121

(71)Applicant : USINOR

(22)Date of filing : 06.04.2001

(72)Inventor : KEFFERSTEIN RONALD
JARTOUX XAVIER

(30)Priority

Priority number : 2000 200004427 Priority date : 07.04.2000 Priority country : FR

(54) METHOD OF MANUFACTURING FORMED COMPONENT HAVING VERY HIGH MECHANICAL PROPERTY BY STANDING FROM COVERED ROLLED STEEL SHEET, IN PARTICULAR, COVERED HOT-ROLLED STEEL STRIP

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method of manufacturing a formed component having a very high mechanical properties by stamping a rolled steel sheet covered by metal or a metal alloy for reliably protecting the surface of the steel sheet and steel inside thereof, in particular, a hot rolled steel strip.

SOLUTION: This manufacturing method comprises a step of cutting the steel sheet to obtain a steel sheet blank, a step of forming the component by stamping the steel sheet blank, a step of covering the surface of the steel sheet by an intermetallic compound capable of ensuring the protection against the corrosion and the decarburization of steel and ensuring the lubricating function, and a step of cutting and removing an excess portion of the steel sheet necessary for the stamping.

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号
特開2001-353548
(P2001-353548A)

(43) 公開日 平成13年12月25日 (2001. 12. 25)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記号	F 1	テーマコード* (参考)
B 2 1 J 5/00		B 2 1 J 5/00	A 4 E 0 8 7
			B
B 2 1 D 22/02		B 2 1 D 22/02	Z
B 2 1 J 13/02		B 2 1 J 13/02	E
			A
審査請求 未請求 請求項の数 7 O L (全 7 頁) 最終頁に続く			

(21) 出願番号	特願2001-109121 (P2001-109121)	(71) 出願人	501126157 ユジノール フランス国、92800・ピュトー、クール・ バルミー・11/13、ラ・デフアンス・7、 イムーブル “ラ・バシフィク”
(22) 出願日	平成13年4月6日 (2001. 4. 6)	(72) 発明者	ロナルド・ケフェルスタイン フランス国、13730・サン・ピクトレ、 ル・クロ・ドウ・プロバンス・13
(31) 優先権主張番号	0 0 0 4 4 2 7	(74) 代理人	100062007 弁理士 川口 義雄 (外4名)
(32) 優先日	平成12年4月7日 (2000. 4. 7)		
(33) 優先権主張国	フランス (F R)		
		最終頁に続く	

(54) 【発明の名称】 極めて高い機械的特性値をもつ成形部品を被覆圧延鋼板、特に被覆熱間圧延鋼板の帯材から型打ちによって製造する方法

(57) 【要約】

【課題】 鋼板の表面及び内部の鋼を確実に保護する金属または金属合金で被覆された圧延鋼板、特に熱間圧延鋼板の帯材を型打ちすることによって極めて高い機械的特性値をもつ成形部品を製造する方法。

【解決手段】

一 鋼板を裁断して鋼板ブランクを得る段階と、
一 鋼板ブランクの型打ちによって部品を成形する段階と、
一 型打ち前または型打ち後に、腐食に対する保護、鋼の脱炭に対する保護を確保し且つ潤滑機能を確保し得る金属間合金化合物で表面を被覆する段階と、
一 型打ち処理に必要であった鋼板の余剰部分を裁断によって除去する段階と、 から成る。

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 鋼板の表面及び内部の鋼を確実に保護する金属または金属合金で被覆された圧延鋼板、特に熱間圧延鋼板の帯材を型打ちすることによって極めて高い機械的特性値をもつ成形部品を製造する方法であって、鋼板を裁断して鋼板ブランクを得る段階と、鋼板ブランクの型打ちによって部品を成形する段階と、型打ち前または型打ち後に、腐食に対する保護、鋼の脱炭に対する保護を確保し且つ潤滑機能を確保し得る金属間合金化合物で表面を被覆する段階と、型打ち処理に必要であった鋼板の余剰部分を裁断によって除去する段階と、を含んで成る方法。

【請求項 2】 鋼板を裁断して鋼板ブランクを得る段階と、部品を熱間成形するために鋼板ブランクに高温を作用させる段階と、腐食に対する保護、鋼の脱炭に対する保護を確保し且つ潤滑機能を確保し得る金属間合金化合物で表面を被覆する段階と、鋼板ブランクを型打ちによって成形する段階と、鋼の硬度及び被膜の表面硬度などの機械的特性を強化するために成形部品を冷却する段階と、型打ち処理に必要であった鋼板の余剰部分を裁断によって除去する段階と、から成ることを特徴とする請求項 1 に記載の方法。

【請求項 3】 被膜を形成する金属または金属合金が $5\mu\text{m}-30\mu\text{m}$ の範囲の厚みの亜鉛または亜鉛ベース合金から成ることを特徴とする請求項 1 に記載の方法。

【請求項 4】 金属間合金が亜鉛-鉄ベース化合物または亜鉛-鉄-アルミニウムベース化合物であることを特徴とする請求項 1 に記載の方法。

【請求項 5】 成形前及び／または熱処理前の鋼板に 700°C を上回る高温を作用させることを特徴とする請求項 1 に記載の方法。

【請求項 6】 特に型打ちによって得られた部品を臨界焼入れ速度を上回る速度で冷却することによって焼入れすることを特徴とする請求項 1 に記載の方法。

【請求項 7】 型打ち、特に熱間型打ちによる部品の成形によって高い機械的硬度、高い表面硬度などの特性及び極めて優れた耐摩耗性をもつ部品を得るための、鋼板の表面及び内部の鋼を確実に保護する金属または金属合金で被覆された圧延鋼板、特に熱間圧延鋼板の帯材の使用。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、鋼板の表面及び内部の鋼を確実に保護する金属または金属合金で被覆された圧延鋼板、特に熱間圧延鋼板の帯材を型打ちすることによって極めて高い機械的特性値をもつ成形部品を製造する方法に関する。

【0002】

【従来の技術】 高温下の成形または熱処理を要する鋼板に対しては、熱処理に対する被膜の耐性を考慮して被覆

処理が行われていない。鋼の熱処理は一般に 700°C を十分に上回る比較的高い温度で行われる。実際これまでは、金属表面に付着させた亜鉛被膜は、亜鉛の融点を上回る温度に加熱されると、溶融し流動して熱間成形用ツールの働きを妨害し、更に、急冷中に被膜が劣化すると考えられてきた。

【0003】 従って、被膜形成の処理は完成部品に対して行われており、このためには、該部品の表面及び中空部分の十分な清浄化が不可欠であった。このような清浄化には酸または塩基を使用する必要がある。このような酸または塩基は再利用及び保管に関する経済的な負担が大きく、また、作業員及び環境に対して危険である。更に、鋼の脱炭及び酸化を完全に防止するために、熱処理を管理雰囲気下で行う必要がある。加えて、熱間成形の場合に生じるカーボンデポジット（煤、calamine）がその研磨能力によって成形用ツールを損傷するので、得られる部品の品質、即ち寸法及び審美性の面で部品の品質を低下させたり、あるいは、ツールの頻繁な修理が必要になるのでコストが上がったりする。最後に、得られた部品の耐食性を強化するために、該部品の後処理が必要であるが、このような後処理は経費も高く作業も難しい。特に中空部分のある部品ではこのような後処理は不可能である。極めて高い機械的特性値をもつ鋼の後被覆はまた、電気亜鉛メッキ法では水素による脆化の危険、予め成形された部品の浸漬亜鉛メッキ法では鋼の機械的特性の変化、などの欠点がある。

【0004】

【発明が解決しようとする課題】 本発明の目的は、特に熱間圧延後に被覆され、熱間成形または冷間成形及び熱処理による順次処理が必要な $0.2\text{mm}-約4\text{mm}$ の厚みをもつ圧延鋼板と、これらの被覆圧延鋼板から熱間成形部品を製造する方法をユーザーに提供することである。本発明方法では、熱間成形及び／または熱処理の前、処理中または処理後のいずれの時期でも鋼板を構成する鋼の脱炭、鋼板の表面の酸化を全く生じることなく高温処理が可能である。

【0005】

【課題を解決するための手段】 本発明の目的は、鋼板の表面及び内部の鋼を確実に保護する金属または金属合金で被覆した圧延鋼板、特に熱間圧延鋼板の帯材を型打ちすることによって極めて高い機械的特性値をもつ成形部品を製造する方法であって、

—鋼板を裁断して鋼板ブランク（生地板）を得る段階と、

—鋼板ブランクの型打ちによって部品を成形する段階と、

—型打ち前または型打ち後に、腐食に対する保護、鋼の脱炭に対する保護を確保し且つ潤滑機能を確保し得る金属間合金化合物で表面を被覆する段階と、

—型打ち処理に必要であった鋼板の余剰部分を裁断によ

って除去する段階と、から成る方法を提供することである。

【0006】

【発明の実施の形態】本発明の好ましい実施態様においては、方法が、

- 鋼板を裁断して鋼板ブランクを得る段階と、
- 部品を熱間成形するために被覆鋼板ブランクに高温を作用させる段階と、
- 腐食に対する保護、鋼の脱炭に対する保護を確保し且つ潤滑機能を確保し得る金属間合金化合物で表面を被覆する段階と、
- 鋼板ブランクを型打ちによって成形する段階と、
- 鋼の硬度及び被膜の表面硬度などの機械的特性を強化するために形成部品を冷却する段階と、
- 型打ち処理に必要であった鋼板の余剰部分を裁断によって除去する段階と、から成る。

【0007】本発明の別の特徴は：

- 被膜を形成する金属または金属合金が $5\mu\text{m}-30\mu\text{m}$ の範囲の厚みの亜鉛または亜鉛ベース合金から成る；
- 金属間合金が亜鉛-鉄ベース化合物または亜鉛-鉄-アルミニウムベース化合物である；
- 成形前及び／または熱処理前の被覆鋼板に 700°C を上回る高温を作用させる；
- 主として型打ちによって得られた部品を臨界焼入れ速度を上回る速度で冷却することによって焼入れする；などである。

【0008】本発明はまた、型打ち、特に熱間型打ちによる部品の成形によって高い機械的硬度、高い表面硬度などの特性及び極めて優れた耐摩耗性をもつ部品を得るための、鋼板の表面及び内部の鋼を確実に保護する金属または金属合金で被覆された圧延鋼板、特に熱間圧延鋼板の帯材の使用に関する。

【0009】以下の記載及び添付の図面から本発明がより十分に理解されよう。

【0010】図1は、本発明方法の1つの実施態様を示す概略工程図である。

【0011】図2は、本発明方法の別の実施態様を示す概略工程図である。

【0012】図3a及び3bは、本発明方法によって形成された亜鉛被膜をもつ部品の一部分のそれぞれ熱処理前及び熱処理後の断面を表す写真である。

【0013】図4a及び4bは、本発明方法によって形成された亜鉛アルミニウム被膜をもつ部品の一部分のそれぞれ熱処理前及び熱処理後の断面を表す写真である。

【0014】図1の概略図に示す本発明の方法では、特に熱間圧延し亜鉛または亜鉛ベースの合金で被覆した熱処理用または熱成形用の鋼板から、型打ちプレスのようなツールによって熱成形部品を製造する。

【0015】亜鉛または亜鉛合金の被膜は、ロール化された基本の鋼板を腐食から保護するように選択されてい

る。

【0016】従来の定説と違って、熱処理のときまたは熱間成形を行うために温度を上昇させたときに、被膜は帯材の鋼と合金化した層を形成し、この瞬間から被膜の金属の溶融が生じない機械的強度をもつようになる。形成された化合物は、腐食、摩滅、損耗及び疲労に対して高い耐性を有している。被膜は鋼の成形加工性を変化させないので、得られた鋼に対して極めて多様な冷間成形及び熱間成形を行うことが可能である。

【0017】更に、亜鉛または亜鉛合金を使用するので、鋼ブランクまたは鋼部品に打抜き部分があるときの切断面が亜鉛メッキによって保護される。

【0018】熱間圧延後、被膜を形成する前に、帯材を酸洗い及び冷間圧延してもよい。鋼板を冷間圧延する場合には、被膜を形成する前に鋼板を焼鈍処理してもよい。

【0019】圧延鋼板を例えば亜鉛または亜鉛-アルミニウム合金によって被覆し得る。

【0020】図2の概略図では、部品を得るために鋼板を冷間型打ちする。得られた部品を次に熱処理して、部品に高い機械的特性値を与える。例えば、約 500MPa の破壊強度 R_m を有する基本の鋼の熱処理によって、 $1,500\text{MPa}$ を上回る破壊強度 R_m を有する部品が得られる。

【0021】部品を成形するためまたは熱処理するために、炉で鋼板に好ましくは $700^{\circ}\text{C}-1200^{\circ}\text{C}$ の範囲の高温を作用させる。被膜によって酸化に対する障壁が形成されるので炉の雰囲気は管理不要である。亜鉛ベースの被膜は温度上昇に伴って処理温度に依存する種々の相を含む表面合金層に変態し、 $600\text{HV}/100\text{g}$ を上回る高い硬度をもつようになる。

【0022】優れた成形性及び優れた耐食性を有する厚み $0.2\text{mm}-4\text{mm}$ の鋼板を本発明方法に使用し得る。

【0023】被覆処理される鋼板は、高温処理中、成形中、熱処理中及び最終成形部品の使用中に優れた耐食性を維持している。

【0024】被膜の存在は、熱処理中または熱間成形中の基本の鋼の腐食防止に加えて、鋼の脱炭防止の効果がある。これは、例えば型打ちプレス内で熱間成形するときに明らかな利点を与える。即ち、形成された金属間合金はカーボンデポジットの形成を阻止し、カーボンデPOSITによるツールの損耗を防止し、その結果として、ツールの平均使用寿命を延長させる。熱間形成された金属間合金が高温で潤滑機能を有することも知見された。更に、金属間合金が脱炭防止効果を有するので、管理されない雰囲気の炉で 900°C を上回る高温を使用することが可能であり、このような高温加熱時間が数分間になってもよい。

【0025】得られた部品を炉から取り出した後で酸洗

いする必要がない。即ち、最終部品の酸洗い浴が不要なので経済的に有利である。

【0026】被膜が高温処理によって得られた特性を有するので、成形部品の耐疲労性、耐損耗性、耐摩耗性及び耐食性が強化されている。亜鉛は鋼に対するメッキ作用を有するので、部品の切断面でも同様の特性強化が得られる。更に、被膜は高温処理の前後いずれの時期でも溶接可能である。

【0027】鋼板を構成する鋼は焼入れ硬化されるので、成形後に得られる部品は高い機械的特性値を有し得る。また、被膜は高温で金属間合金に変態し潤滑性及び耐摩耗性を有するので、成形性、特に熱間型打ちの分野での成形性が改善される。

【0028】

【実施例】実施例1：鋼に設けた亜鉛被膜

1つの実施態様では、以下の重量組成をもつ鋼から熱間圧延鋼板の帯材を製造する：

炭素：0.15%－0.25%

マンガン：0.8%－1.5%

ケイ素：0.1%－0.35%

クロム：0.01%－0.2%

チタン：0.1%以下

アルミニウム：0.1%以下

リン：0.05%以下

イオウ：0.03%以下

ホウ素：0.0005%－0.01%

【0029】厚み1mmの冷間圧延鋼板から、厚み約100 μ mの亜鉛被膜が両面に連続的にメッキされた部品を製造する。成形前の鋼板を950℃でオーステナイト化し、ツール内で焼入れする。被膜は低温及び高温の腐食*30

表1

	500時間後の減量 g/m ²	1000時間後の減量 g/m ²
対照鋼	450g/m ²	1230g/m ²
対照Zn被覆鋼	80g/m ²	140g/m ²
熱処理後のZn被覆鋼	32g/m ²	82g/m ²
熱処理後のZn-Al被覆鋼	22g/m ²	50g/m ²

【0035】表から明らかなように、熱処理した被膜は塩水噴霧に対して十分に耐性である。更に、亜鉛と鉄とから成る被膜の表面は従来のトリカチオンリン酸化型の表面処理浴でリン酸化し得る。リン酸化及び電気塗装(peinture cataphoresis)後に行った腐食試験は優れた結果を示す。亜鉛鉄合金層は更に、カソード保護型の亜鉛メッキによって切断面を保護する。

【0036】実施例2：鋼に設けた亜鉛アルミニウム被膜

約1mmの鋼板に100 μ mの被膜を形成する。この被膜は50－55%のアルミニウムと45－50%の亜鉛と

*防止及び脱炭防止などの本来の機能に加えて、成形処理中に潤滑剤の機能を果たす。合金被膜は焼入れ処理中にツールからの排熱を妨害することがなく、この排熱をむしろ促進する。全処理工程にわたって部品が基本の被膜によって確実に保護されているので、成形及び焼入れの後、部品の酸洗いまたは保護はもはや不要である。

【0030】成形後に、従って熱処理後に得られた部品は、無光沢な灰色の表面状態を有しており、流れ跡や気泡がなく、剥離や亀裂がなく、切断面にカーボンデポジットがない。走査型電子顕微鏡で観察すると、表面及び断面の被膜が均質な構造及び組織を維持しており、950℃で5分以内にFe－Zn合金が形成されていることが判明する。

【0031】それぞれ熱処理の前及び後の厚み5－10 μ mの被膜の断面のZnの拡散界面を表す図3a及び3bの比較から明らかなように、被膜は亜鉛マトリックス中の球状化Zn－Fe合金によって形成された層であり、層は10－15 μ mの厚みを有している。

【0032】DIN 50017規格に従う湿度及び温度で行った腐食試験では、本発明の被膜が30サイクル後に優れた腐食防止効果を示し、部品の表面がその無光沢状態を維持していることが示された。

【0033】以下の表1は、被膜のない対照鋼板、亜鉛被膜をメッキしたが熱処理しない対照鋼板、本発明の2つの実施態様で得られた鋼板のそれぞれについて、500－1000時間の塩水噴霧による腐食試験後の減量を表す。

【0034】

【表1】

から成り、任意に少量のケイ素を含有する。

【0037】熱間成形後のこの被膜の断面の状態を図4a及び4bに示す。

【0038】熱間成形中に、亜鉛とアルミニウムと鉄とが合金化して密着性の均質な亜鉛－アルミニウム－鉄被膜が形成される。腐食試験では、この合金層が極めて優れた腐食防止効果を有していることが示される。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明方法の1つの実施態様を示す概略工程図である。

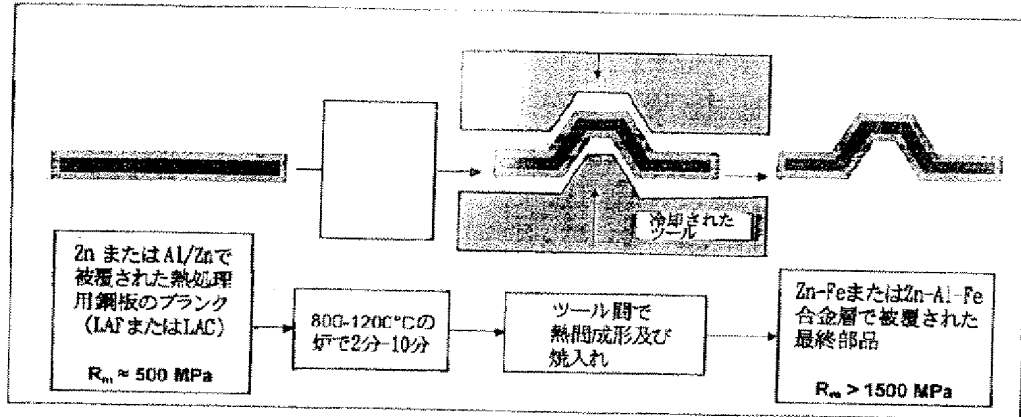
【図2】本発明方法の別の実施態様を示す概略工程図である。

【図3】3a及び3bは、本発明方法によって形成した亜鉛被膜をもつ部品の一部のそれぞれ熱処理前及び熱処理後の断面を表す写真である。

* 【図4】4a及び4bは、本発明方法によって形成した亜鉛アルミニウム被膜をもつ部品の一部のそれぞれ熱処理前及び熱処理後の断面を表す写真である。

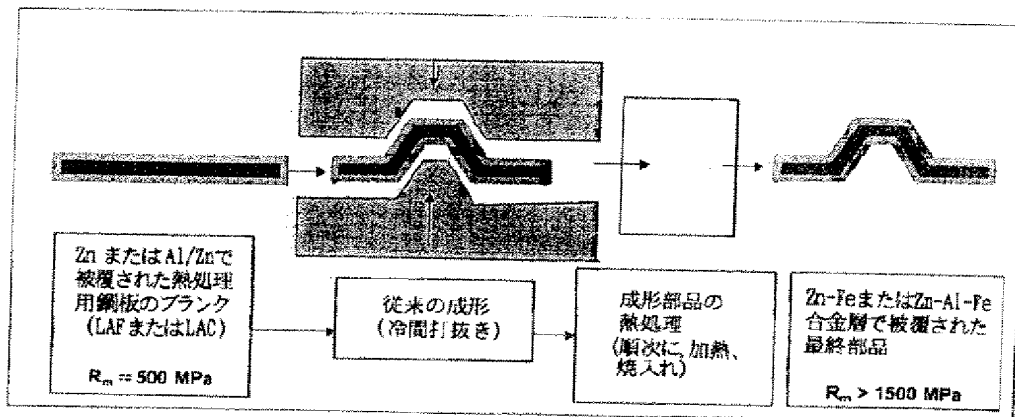
【図1】

Fig. 1



【図2】

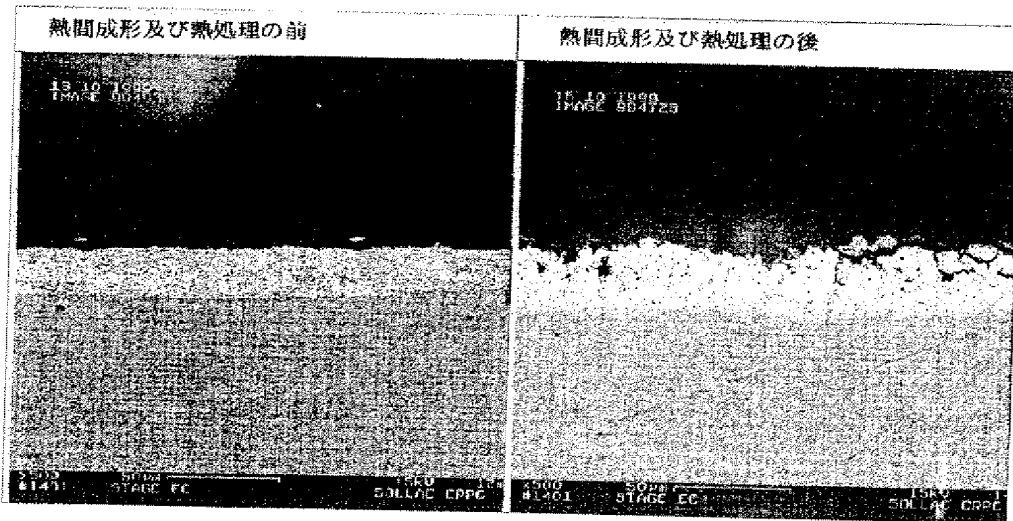
Fig. 2



【図 3】

Fig. 3a.

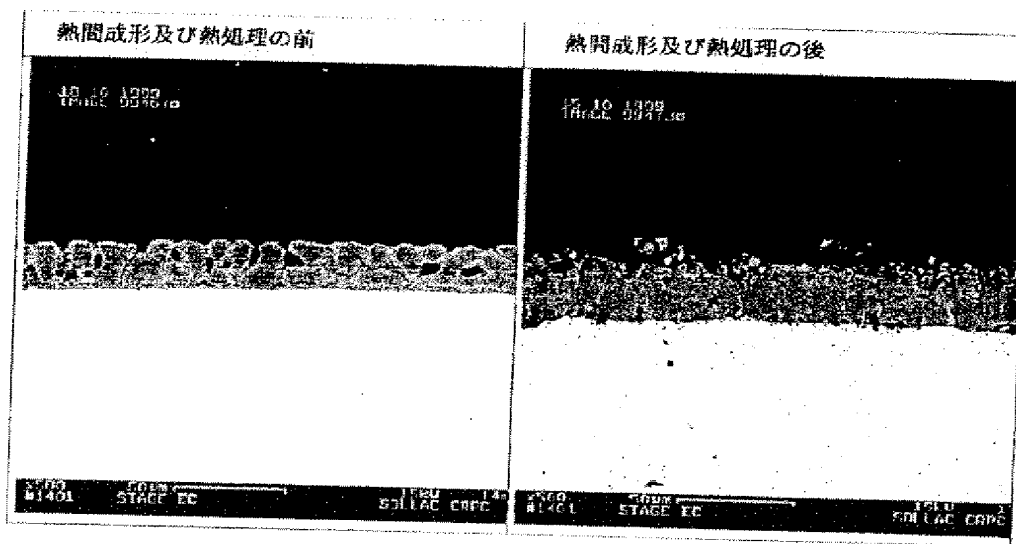
Fig. 3b.



【図 4】

Fig. 4a.

Fig. 4b.



フロントページの続き

(51) Int. Cl.

C 21 D 1/02

識別記号

F I

C 21 D 1/02

サーチコード (参考)

(7)

特開 2001-353548

(72)発明者 グザビエ・ジヤルトウ
 フランス国、13270・フオス・シユル・メ
 ール、ラ・サラデル、バテイマン・エル、
 アパルトマン・322

Fターム(参考) 4E087 BA02 BA04 BA06 CA51 CB01
 CB14 DB03 DB24 HB15